#### (19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro



## 

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 4. Januar 2001 (04.01.2001)

PCT

#### (10) Internationale Veröffentlichungsnummer WO 01/00977 A1

(51) Internationale Patentklassifikation7: F01N 3/08

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/EP00/04979

F02D 41/02,

(22) Internationales Anmeldedatum:

31. Mai 2000 (31.05.2000)

(25) Einreichungssprache:

Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache:

Deutsch

(30) Angaben zur Priorität: 199 29 293.0 25. Juni 1999 (25.06.1999)

DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): VOLKSWAGEN AKTIENGESELLSCHAFT [DE/DE]; D-38436 Wolfsburg (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): POTT, Ekkehard [DE/DE]; Westring 33, D-38518 Gifhorn (DE).

(74) Gemeinsamer Vertreter: VOLKSWAGEN AK-TIENGESELLSCHAFT; Brieffach 1770, D-38436 Wolfsburg (DE).

(81) Bestimmungsstaaten (national): CN, IN, JP, KR, US.

(84) Bestimmungsstaaten (regional): europäisches Patent (AT. BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).

#### Veröffentlicht:

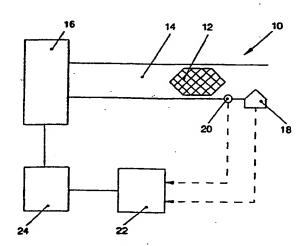
Mit internationalem Recherchenbericht.

Vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche geltenden Frist; Veröffentlichung wird wiederholt, falls Änderungen eintreffen.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: METHOD FOR CONTROLLING NO<sub>X</sub> STORAGE CATALYST REGENERATION

(54) Bezeichnung: VERFAHREN ZUR STEUERUNG EINER REGENERATION EINES NOx-SPEICHERKATALYSATORS



(57) Abstract: The invention relates to a method for controlling the regeneration of at least one NO<sub>x</sub> storage catalyst disposed in the exhaust gas duct of a combustion engine. In order to perform regeneration by at least temporarily influencing at least one operating parameter of the combustion engine, the temperature of the catalyst and an operating parameter of the combustion engine are adjusted with  $\lambda \le 1$  (regeneration parameter). The state of the catalyst is calculated and/or detected by at least one sensor. According to the invention, (a) at least one wash coat of the NO<sub>x</sub> storage catalyst (12) is apportioned according to a predefinable matrix (30) in the cells (32) of the catalyst, (b) the state of the catalyst (34) is determined for each catalyst cell (32) (state parameter (36)), (c) a predefinable weighting factor (38) is allocated to each individual catalyst cell (32), (d) a cell parameter (40) is calculated for regeneration by means of a respective state parameter (36) and the weighting factor (38) for each individual catalyst cell (32) and (e) the sum of the cell parameters (40) of each individual catalyst cell (32) is used to establish the regeneration parameter (44).



Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes. und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

<sup>(57)</sup> Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Steuerung einer Regeneration von wenigstens einem in einem Abgaskanal einer Verbrennungskraftmaschine angeordneten NO<sub>x</sub>-Speicherkatalysator, wobei zur Regeneration durch eine zumindest temporäre Beeinflussung wenigstens eines Betriebsparameters der Verbrennungskraftmaschine eine Katalysatortemperatur und ein Arbeitsmodus der Verbrennungskraftmaschine mit λ ≤ 1 (Regenerationsparameter) eingestellt werden und wobei ein Katalysatorzustand berechnet und/oder durch wenigstens einen Sensor erfasst wird. Es ist vorgesehen, dass (a) ein Washcoat des NO<sub>x</sub>-Speicherkatalysators (12) entsprechend einer vorgebbaren Matrix (30) in Katalysatorzellen (32) aufgeteilt wird, (b) der Katalysatorzustand (34) für jede Katalysatorzelle (32) ermittelt wird (Zustandsparameter (36)), (c) jeder einzelnen Katalysatorzelle (32) ein vorgebbarer Wichtungsfaktor (38) zugeordnet wird, (d) ein Zellparameter (40) für die Regeneration mittels des jeweiligen Zustandsparameters (36) und dem Wichtungsfaktor (38) für jede einzelne Katalysatorzelle (32) berechnet wird und (e) eine Summe der Zellparameter (40) jeder einzelnen Katalysatorzelle (32) zur Festlegung der Regenerationsparameter (44) dient.

## Verfahren zur Steuerung einer Regeneration eines NOx-Speicherkatalysators

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Steuerung einer Regeneration von wenigstens einem in einem Abgaskanal einer Verbrennungskraftmaschine angeordneten NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator mit den im Oberbegriff des Anspruchs 1 genannten Merkmalen.

Es ist bekannt, zur Reinigung eines Abgases der Verbrennungskraftmaschine in dem Abgaskanal wenigstens einen Katalysator anzuordnen. Während eines Verbrennungsvorgangs eines Kraftstoff-Luft-Gemisches entstehen in unterschiedlichen Anteilen gasförmige Schadstoffe. Diese lassen sich anhand ihres Oxidationsverhaltens in Reduktionsmittel, wie Kohlenmonoxid CO, unverbrannte Kohlenwasserstoffe HC oder Wasserstoff H2, einerseits und in Oxidationsmittel, wie Stickoxide NO<sub>X</sub> oder Schwefeloxide SO<sub>X</sub>, einteilen. Die Reduktionsmittel werden dabei an dem Katalysator mit Sauerstoff in weniger umweltrelevante Produkte umgesetzt, während die Oxidationsmittel an dem Katalysator mit Hilfe der Reduktionsmittel reduziert werden.

Befindet sich die Verbrennungskraftmaschine in einem Arbeitsmodus mit  $\lambda$  < 1 (fette Atmosphäre), so überwiegt ein Kraftstoffanteil einen Sauerstoffanteil in dem Luft-Kraftstoff-Gemisch. Infolgedessen treten in dem Abgas vermehrt Reduktionsmittel auf. Häufig ist jedoch die Sauerstoffkonzentration im Bereich des Katalysators noch ausreichend, um - sofern erwünscht - eine zumindest weitestgehende Umsetzung der Reduktionsmittel an dem Katalysator zu ermöglichen. In einem solchen Arbeitsmodus ist die Konzentration der Reduktionsmittel auch groß genug, um eine nahezu vollständige Umsetzung der Oxidationsmittel zu gewähren.

Es hat sich gezeigt, daß zur Optimierung eines Kraftstoffverbrauchs der Verbrennungskraftmaschine ein Arbeitsmodus mit  $\lambda > 1$  (magere Atmosphäre) bevorzugt ist. Unter magerer Atmosphäre ist allerdings der Anteil der Reduktionsmittel an dem Abgas herabgesetzt. Daneben kann auch ein Gleichgewicht bei einer Bildung der Oxidationsmittel derart verschoben werden, daß der Anteil von Oxidationsmitteln im Abgas steigt. Um dennoch eine Emission der Oxidationsmittel möglichst gering zu halten, ist es bekannt, dem Katalysator einen  $NO_X$ -Speicher zuzuordnen. Der  $NO_X$ -Speicher und der Katalysator können zu einem  $NO_X$ -Speicherkatalysator zusammengefaßt werden. Befindet sich die Verbrennungskraftmaschine in magerer

)

Atmosphäre, so wird  $NO_X$  als Nitrat absorbiert und zwar so lange, bis entweder eine  $NO_X$ -Desorptionstemperatur oder eine  $NO_X$ -Speicherkapazität erreicht ist.

Es ist daher bekannt, den  $NO_X$ -Speicherkatalysator in regelmäßigen Abständen zu regenerieren. Bei einer  $NO_X$ -Regeneration wird die Verbrennungskraftmaschine kurzfristig auf einen Arbeitsmodus mit  $\lambda \leq 1$  eingestellt. Unter diesen Bedingungen findet eine  $NO_X$ -Desorption statt, und das  $NO_X$  wird an dem Speicherkatalysator mit den Reduktionsmitteln umgesetzt.

Neben  $NO_X$  wird auch das  $SO_X$  als Sulfat von dem  $NO_{X}$ -Speicherkatalysator absorbiert. Aufgrund einer höheren thermodynamischen Stabilität des Sulfats gegenüber dem Nitrat über SO<sub>x</sub>-Desorptionstemperatur allerdings deutlich Desorptionstemperatur. Daher muß zur SO<sub>x</sub>-Regeneration häufig noch zusätzlich eine Erhöhung einer Katalysatortemperatur erfolgen. Auch die SO<sub>x</sub>-Regeneration sollte in regelmäßigen Abständen durchgeführt werden, da ansonsten einerseits eine NO<sub>x</sub>-Speicherfähigkeit reduziert wird und andererseits eine Sulfatkornbildung zu Verspannungen innerhalb des NO<sub>x</sub>-Speicherkatalysators führen kann. Derartige Verspannungen können ZU einer irreversiblen Schädigung Speicherkatalysators führen, beispielsweise durch physischen Masseverlust. Daneben wird - unter anderem durch Sulfitbildung - eine katalytische Aktivität des NO<sub>x-</sub>-Speicherkatalysators herabgesetzt.

Es ist bekannt, eine Einleitung der Regeneration ( $NO_X$  und  $SO_X$ -Regeneration) abhängig zu machen von einem Beladungszustand des  $NO_X$ -Speicherkatalysators mit  $NO_X$  und/oder  $SO_X$ . Dazu kann beispielsweise der Anteil eines gasförmigen Schadstoffes, insbesondere  $NO_X$ , in dem Abgas stromab des  $NO_X$ -Speicherkatalysators erfaßt werden und mit einem Sollanteil dieses gasförmigen Schadstoffes verglichen werden. Aus dem Vergleich kann der Beladungszustand berechnet werden und gegebenenfalls die Regeneration initiiert werden.

Es ist bekannt, zur Steuerung der Regeneration auch zusätzliche Gassensoren und Temperatursensoren in dem Abgaskanal anzuordnen, so daß auf diese Weise eine Abgaszusammensetzung und eine Temperatur zumindest bereichsweise in dem Abgaskanal erfaßt werden kann. Nachteilig bei allen bekannten Verfahren zur Steuerung der Regeneration des  $NO_X$ -Speicherkatalysators ist jedoch, daß von einem homogenen Temperaturverlauf innerhalb des  $NO_X$ -Speicherkatalysators und einem homogenen Beladungszustand mit  $NO_X$  und  $SO_X$  ausgegangen wird (Ein-Zonen-

- 3 -

Speicherkatalysatormodell). In einem dynamischen Betrieb der Verbrennungskraftmaschine kommt es jedoch häufig zu Teilregenerationen in Verbindung mit einem inhomogenen Temperaturverlauf über den NO<sub>x</sub>-Speicherkatalysator. Zudem werden oberflächennahe Zonen des NO<sub>X</sub> Speicherkatalysators mit einem geringeren Reduktionsmittelaufwand regeneriert, während eine innere Schicht einen zunehmend höheren Reduktionsmittelbedarf besitzt. Uberdies ist eine Regenerationsgeschwindigkeit von der Temperatur und von einem lokalen Lambdawert abhängig. Daher können die nach dem herkömmlichen Verfahren ermittelten Regenerationsparameter einerseits zu einer Unterdosierung Reduktionsmittels führen, bei der der NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator nur teilweise NO<sub>X</sub> beziehungsweise SO<sub>x</sub> regeneriert wird und andererseits kann ein Überschuß des Reduktionsmittels zu einer unerwünschten Reduktionsmittelemission und zu einem unnötigem Kraftstoffmehrverbrauch führen.

Aufgabe des erfindungsgemäßen Verfahrens ist es, die Regeneration des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators wesentlich genauer auf einen tatsächlichen Katalysatorzustand in ausgewählten Bereichen des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators abzustimmen. Insbesondere soll die Regenerationsgeschwindigkeit, der Beladungszustand und der Temperaturverlauf innerhalb des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators bei einer Festlegung der Regenerationsparameter berücksichtigt werden.

Erfindungsgemäß wird diese Aufgabe durch ein Verfahren zur Steuerung einer Regeneration von wenigstens einem in einem Abgaskanal einer Verbrennungskraftmaschine angeordneten NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator mit den Merkmalen des Anspruchs 1 gelöst. Dadurch, daß

- (a) ein Washcoat des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators entsprechend einer vorgebbaren Matrix in eine Anzahl von Katalysatorzellen aufgeteilt wird,
- (b) der Katalysatorzustand für jede Katalysatorzelle ermittelt wird (Zustandsparameter),
- (c) jeder einzelnen Katalysatorzelle ein vorgebbarer Wichtungsfaktor zugeordnet wird,
- (d) ein Zellparameter für die Regeneration mittels des jeweiligen Zustandsparameters und Wichtungsfaktors für jede einzelne Katalysatorzelle berechnet wird und

(e) eine Summe der Zellparameter jeder einzelnen Katalysatorzelle zur Festlegung der Regenerationsparameter dient,

können lokale Gegebenheiten (Inhomogenitäten) des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators berücksichtigt werden.

In einer bevorzugten Ausgestaltung des Verfahrens werden die Zustandsparameter und/oder die Wichtungsfaktoren während der Regeneration kontinuierlich oder nach Ablauf einer durch eine vorgebbare Funktion festgelegten Zeitspanne erneut erfaßt oder berechnet. Somit ist es möglich, die Einstellung der Regenerationsparameter unmittelbar dem tatsächlichen Katalysatorzustand anzupassen, so daß letztendlich während der Regeneration für jede Katalysatorzelle nahezu optimale Regenerationsparameter festlegbar sind. Insgesamt ist damit also eine nahezu vollständige Regeneration aller Bereiche des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators möglich, wobei zusätzlich eine Regenerationsdauer herabgesetzt werden kann.

Weiterhin ist bevorzugt, die Matrix zur Aufteilung des  $NO_X$ -Speicherkatalysators in die Katalysatorzellen anhand eines  $NO_X$ -Speicherkatalysatormodells festzulegen. Das Speicherkatalysatormodell kann beispielsweise eine räumliche Erstreckung des  $NO_X$ -Speicherkatalysators, den Temperaturverlauf oder den Verlauf der Regenerationsgeschwindigkeiten berücksichtigen. Weiterhin ist denkbar, einen Verlauf der  $NO_X$ -Speicherfähigkeit, einen Verlauf des  $NO_X$ -,  $SO_X$ - und  $O_Z$ -Beladungszustandes über den  $NO_X$ -Speicherkatalysator zu berücksichtigen. Selbstverständlich kann die Matrix auch durch eine Kombination der genannten Parameter berechnet werden.

Weiterhin hat es sich als vorteilhaft erwiesen, den Katalysatorzustand anhand des Verlaufs des  $NO_{X^-}$ ,  $SO_{X^-}$  oder  $O_2$ -Beladungszustandes und/oder des Verlaufs der absorbierten Sauerstoffmasse zu bestimmen. Denkbar ist auch, den Temperaturverlauf innerhalb des  $NO_{X^-}$ Speicherkatalysators zu erfassen. Auf diese Weise läßt sich ein optimaler Regenerationsparameter für jede einzelne Katalysatorzelle bestimmen.

Ferner ist vorteilhaft, den Wichtungsfaktor anhand einer vorgebbaren Funktion für den  $NO_X$  und  $SO_X$ -Beladungszustand festzulegen. Ebenso ist denkbar, den Wichtungsfaktor anhand eines Kennfelds für den  $NO_X$  und  $SO_X$ -Beladungszustand und/oder einer räumlichen Lage der einzelnen Katalysatorzelle zu bestimmen. So kann beispielsweise mit fortschreitender Regenerationsdauer der Wichtungsfaktor in den oberflächennahen Zonen des  $NO_X$ -Speicherkatalysators herabgesetzt oder gar auf Null

gesetzt werden, so daß die Regenerationsparameter auf die Regeneration der inneren Schichten optimiert werden können.

Weitere bevorzugte Ausgestaltungen der Erfindung ergeben sich aus den übrigen, in den Unteransprüchen genannten Merkmalen.

Die Erfindung wird nachfolgend in Ausführungsbeispielen anhand der zugehörigen Zeichnungen näher erläutert. Es zeigen:

- Figur 1 eine Anordnung eines NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators in einem Abgaskanal einer Verbrennungskraftmaschine;
- Figur 2 ein Verlauf eines Lambdawertes während einer Regeneration;
- Figur 3 ein Ablaufdiagramm zur Ermittlung von Regenerationsparametern für eine Regeneration und
- Figur 4 eine beispielhafte Aufteilung eines NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators in Katalysatorzellen anhand einer Matrix.

Die Figur 1 zeigt eine schematische Darstellung einer Anordnung 10 mit einem NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator 12 in einem Abgaskanal 14 einer Verbrennungskraftmaschine 16. stark vereinfachtes ein Selbstverständlich ist die Anordnung 10 ledialich zusätzliche NO<sub>Y</sub> auch ebenso Ausführungsbeispiel, und es können Speicherkatalysatoren oder Vorkatalysatoren im Bereich des Abgaskanals 14 angeordnet werden. Derartige Anordnungen sind bekannt und sollen hier nicht näher erläutert werden.

In dem Abgaskanal werden zusätzlich Sensoren angeordnet, die einen Rückschluß auf einen aktuellen Katalysatorzustand erlauben, indem sie beispielsweise einen Gehalt einer Gaskomponente in einem Abgas oder eine Temperatur erfassen. In der Anordnung 10 sind dazu beispielhaft ein Gassensor 18 und ein Temperatursensor 20 dargestellt, die stromab des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12 liegen. Die Sensoren 18, 20 liefern Signale, die innerhalb eines Motorsteuergerätes 22 ausgewertet werden können. Ferner sind der Verbrennungskraftmaschine 16 Mittel 24 zugeordnet, die eine zumindest temporäre Beeinflussung eines Betriebsparameters der Verbrennungskraftmaschine 16 ermöglichen. Auf diese Weise kann eine Abgastemperatur, ein Arbeitsmodus der

-6-

Verbrennungskraftmaschine 16 und/oder der Anteil der einzelnen Gaskomponenten im Abgas variiert werden. Eine derartige Beeinflussung der Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine 16 ist bekannt und soll in diesem Zusammenhang nicht näher erläutert werden.

Während eines Verbrennungsvorganges eines Luft-Kraftstoff-Gemisches in der Verbrennungskraftmaschine 16 entstehen in wechselnden Anteilen Reduktionsmittel, wie CO, HC und H2, und Oxidationsmittel, wie NOx und SOx. In einem Arbeitsmodus mit  $\lambda < 1$  (fette Atmosphäre) überwiegt ein Kraftstoffanteil einen Sauerstoffanteil in dem erhöhten Maße Infolgedessen werden in einem Luft-Kraftstoff-Gemisch. Reduktionsmittel gebildet. Wechselt der Arbeitsmodus in einem Bereich mit  $\lambda > 1$ (magere Atmosphäre), so sinkt der Anteil der Reduktionsmittel am Abgas. Im NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator 12 werden die Reduktionsmittel mit Sauerstoff oxidiert. Damit ist eine Verminderung einer Reduktionsmittelemission in einem ausreichenden Maße immer dann möglich, wenn eine Sauerstoffkonzentration im NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator 12 entsprechend hoch ist.

Die Oxidationsmittel werden dagegen in dem  $NO_X$ -Speicherkatalysator 12 durch die Reduktionsmittel umgesetzt. In einem ausreichenden Maße kann dies nur in einem Arbeitsmodus mit  $\lambda \le 1$  erfolgen. In magerer Atmosphäre wird das  $NO_X$  als Nitrat und das  $SO_X$  als Sulfat absorbiert und zwar so lange, bis eine  $NO_X$ -Desorptionstemperatur oder  $NO_X$ -Speicherkapazität erreicht wird. Vor diesem Zeitpunkt muß demnach zumindest eine  $NO_X$ -Regeneration durchgeführt werden.

Aufgrund einer höheren  $SO_X$ -Desorptionstemperatur findet eine  $SO_X$ -Regeneration im allgemeinen während der  $NO_X$ -Regeneration nicht statt. Insgesamt sind jedoch für eine Regeneration ( $NO_X$ - und  $SO_X$ -Regeneration) ein Arbeitsmodus mit  $\lambda \le 1$  und eine Regenerationstemperatur (in Abhängigkeit von der  $NO_X$ - beziehungsweise  $SO_X$ - Desorptionstemperatur) notwendig, die zusammengefaßt die Regenerationsparameter bilden. Eine Einstellung der Regenerationsparameter kann in bekannter Weise durch die Beeinflussung der Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine 16 erfolgen. Ebenso ist es bekannt, eine Regenerationsnotwendigkeit des  $NO_X$ -Speicherkatalysators 12 zu bestimmen und soll in diesem Zusammenhang nicht näher erläutert werden.

Ein Verlauf des Lambdawertes während der Regeneration stromauf des  $NO_X$ -Speicherkatalysators 12 ist in der Figur 2 dargestellt. Dabei zeigt eine gestrichelte Linie einen Verlauf des Lambdawertes entsprechend einem herkömmlichen Verfahren und

dient lediglich zur Veranschaulichung. Dabei wird zunächst in einer Phase  $t_{m1}$  der  $NO_{X^-}$  Speicherkatalysator 12 mit einem mageren Abgas ( $\lambda > 1$ ) beaufschlagt und während der Regeneration dann in einer Phase  $t_{f1}$  entsprechend einem vorgebbaren Lambdawert mit einem fetten Abgas beaufschlagt. Demgegenüber ist ein Verlauf des Lambdawertes gemäß dem erfindungsgemäßen Verfahren (durchgezogene Linie) deutlich andersartig.

Am Ende einer mageren Phase tm2 wird zwar ebenso für eine Phase tf2 ein fetter Arbeitsmodus der Verbrennungskraftmaschine 16 eingestellt, jedoch ist eine Lage des Lambdawertes über die Phase tf2 variabel. So wird zu Beginn der Phase tf2 ein Lambdawert knapp unter 1 eingestellt, um optimale Regenerationsparameter für ausgewählte Bereiche des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12 zu gewährleisten. Im Laufe der Phase tf2 wird der Lambdawert abgesenkt. Mit sinkendem Lambdawert stellen sich nachfolgend optimale Regenerationsparameter für andere Bereiche des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12 ein. Diese Steuerung der Regeneration wird nachfolgend noch näher erläutert. Festgehalten werden kann hier aber bereits, daß durch diese Steuerung die Phase tf2 gegenüber der Phase tf1 verkürzt ist und damit eine Regenerationsdauer sinkt. Dementsprechend wird auch ein Kraftstoffverbrauch, der im allgemeinen während der Regeneration erhöht ist, vermindert. Weiterhin ist auf diese Weise eine nahezu optimale Regeneration aller Bereiche des NO<sub>x</sub>-Speicherkatalysators 12 möglich, da jeweils optimale Regenerationsparameter vorliegen. Ein Überschuß oder ein Unterschuß an Reduktionsmitteln, wie er bei bekannten Verfahren auftreten kann, kann somit weitgehend vermieden werden.

Die Figur 3 zeigt ein Ablaufdiagramm für die Steuerung der Regeneration. In einem ersten Schritt wird der NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator 12 entsprechend einer vorgebbaren Matrix 30 in eine beliebige Anzahl von Katalysatorzellen 32 aufgeteilt. Dieser erste Schritt ist in der Figur 4 zur Verdeutlichung in einem Ausführungsbeispiel dargestellt. Die Matrix zur Aufteilung eines Washcoats des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12 in die Katalysatorzellen 32 kann anhand eines Speicherkatalysatormodells festgelegt werden. Dieses Modell kann beispielsweise eine räumliche Erstreckung des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysator-Washcoats 12, einen Temperaturverlauf oder einen Verlauf einer Regenerationsgeschwindigkeit innerhalb des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12 umfassen. Denkbar ist auch, einen Verlauf einer NO<sub>X</sub>-Speicherfähigkeit und einen Verlauf eines Beladungszustandes für NO<sub>X</sub>, SO<sub>X</sub> oder O<sub>2</sub> innerhalb des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12 zu nutzen. Der Beladungszustand ist dabei ein Maß für eine absorbierte NO<sub>X</sub>-, SO<sub>X</sub> oder O<sub>2</sub>-Masse einer Katalysatorzelle. Selbstverständlich ist es möglich, eine

-8-

Kombination der genannten Parameter in eine Berechnung der Matrix 30 einfließen zu lassen.

In einem zweiten Schritt wird der Katalysatorzustand 34 für jede Katalysatorzelle 32 ermittelt und liefert einen Zustandsparameter 36 für jede Katalysatorzelle 32. Der Katalysatorzustand 34 umfaßt dabei den Verlauf des Beladungszustandes von NO<sub>X</sub>, SO<sub>X</sub> oder O<sub>2</sub> oder den Temperaturverlauf innerhalb des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators 12. Der Katalysatorzustand 34 kann dabei entweder direkt durch geeignete Sensoren, beispielsweise den Sensoren 18, 28, erfaßt werden oder anhand eines Modells berechnet werden.

In einem dritten Schritt erfolgt eine Zuordnung eines Wichtungsfaktors 38 zu jeder Katalysatorzelle 32. Mit Hilfe des Wichtungsfaktors 38 und dem Zustandsparameter 36 kann ein Zellparameter 40 für die Regeneration jeder einzelnen Katalysatorzelle 32 berechnet werden. Der Wichtungsfaktor 38 kann dabei beispielsweise anhand einer vorgebbaren Funktion für den Beladungszustand an  $NO_X$  oder  $SO_X$  festgelegt werden. Denkbar ist auch, den Wichtungsfaktor 38 anhand eines Kennfeldes für den  $NO_X$ ,  $SO_X$  Beladungszustand und/oder einer räumlichen Lage der Katalysatorzelle 32 festzulegen. Wird beispielsweise der Wichtungsfaktor 38 für eine bestimmte Katalysatorzelle 32 auf Null gesetzt, so wird der Katalysatorzustand 34 dieser bestimmten Katalysatorzelle 32 in einer nachfolgenden Berechnung der Regenerationsparameter nicht mehr berücksichtigt und somit kann eine sehr genaue Anpassung der Regeneration an einen tatsächlichen Katalysatorzustand 34 erfolgen.

Die für jede Katalysatorzelle 32 ermittelten Zellparameter 40 werden in einem nachfolgenden Schritt 42 aufsummiert und liefern letztendlich die Regenerationsparameter 44. Diese dienen dann - wie in der Figur 2 exemplarisch dargestellt ist - zur Festlegung des Verlaufs des Lambdawertes während der Regeneration.

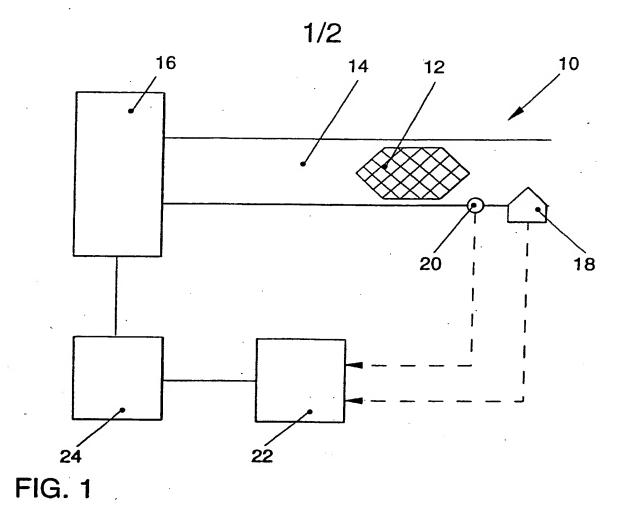
Die Zustandsparameter 36 und/oder die Wichtungsfaktoren 38 können auch während der Regeneration kontinuierlich oder nach Ablauf einer durch eine vorgebbare Funktion festgelegten Zeitspanne erneut berechnet werden. Auf diese Weise kann sehr flexibel auch auf Änderungen des Katalysatorzustands während der Regeneration reagiert werden und infolgedessen kann die Regenerationsdauer wiederum gesenkt werden.

### PATENTANSPRÜCHE

- Verfahren zur Steuerung einer Regeneration von wenigstens einem in einem 1. Verbrennungskraftmaschine angeordneten NO~ einer Abgaskanal Speicherkatalysator, wobei zur Regeneration durch eine zumindest temporäre der Betriebsparameters wenigstens eines Beeinflussung Verbrennungskraftmaschine eine Katalysatortemperatur und ein Arbeitsmodus der Verbrennungskraftmaschine mit  $\lambda \le 1$  (Regenerationsparameter) eingestellt werden und wobei ein Katalysatorzustand berechnet und/oder durch wenigstens einen Sensor erfaßt wird, dadurch gekennzeichnet, daß
  - (a) ein Washcoat des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators (12) entsprechend einer vorgebbaren Matrix (30) in Katalysatorzellen (32) aufgeteilt wird,
  - (b) der Katalysatorzustand (34) für jede Katalysatorzelle (32) ermittelt wird (Zustandsparameter (36)),
  - (c) jeder einzelnen Katalysatorzelle (32) ein vorgebbarer Wichtungsfaktor (38) zugeordnet wird,
  - (d) ein Zellparameter (40) für die Regeneration mittels des jeweiligen Zustandsparameters (36) und dem Wichtungsfaktor (38) für jede einzelne Katalysatorzelle (32) berechnet wird und
  - (e) eine Summe der Zellparameter (40) jeder einzelnen Katalysatorzelle (32) zur Festlegung der Regenerationsparameter (44) dient.
- Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Zustandsparameter (36) und/oder die Wichtungsfaktoren (38) w\u00e4hrend der Regeneration kontinuierlich oder nach Ablauf einer durch eine vorgebbare Funktion festgelegten Zeitspanne erneut berechnet werden.

- 3. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Matrix (30) zur Aufteilung des NO<sub>X</sub>-Speicherkatalysators (12) in die Katalysatorzellen (32) anhand eines Speicherkatalysatormodells für eine räumliche Erstreckung, einen Temperaturverlauf, einen Verlauf einer Regenerationsgeschwindigkeit, einen Verlauf einer NO<sub>X</sub>-Speicherfähigkeit, einen Verlauf eines NO<sub>X</sub>-, SO<sub>X</sub>- oder O<sub>2</sub>-Beladungszustandes oder einer Kombination derselben festgelegt wird.
- 4. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß der Katalysatorzustand (34) den Verlauf des NO<sub>X</sub>, SO<sub>X</sub> oder O<sub>2</sub>-Beladungszustandes oder den Temperaturverlauf oder eine Kombination derselben umfaßt.
- Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß der Wichtungsfaktor (38) anhand einer vorgebbaren Funktion für den NO<sub>X</sub>- und/oder den SO<sub>X</sub>-Beladungszustand der einzelnen Katalysatorzelle (32) festgelegt wird.
- 6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß der Wichtungsfaktor (38) anhand eines Kennfeldes für den NO<sub>X</sub> und/oder SO<sub>X</sub> Beladungszustand und/oder einer räumlichen Lage der einzelnen Katalysatorzelle (32) festgelegt wird.

PCT/EP00/04979



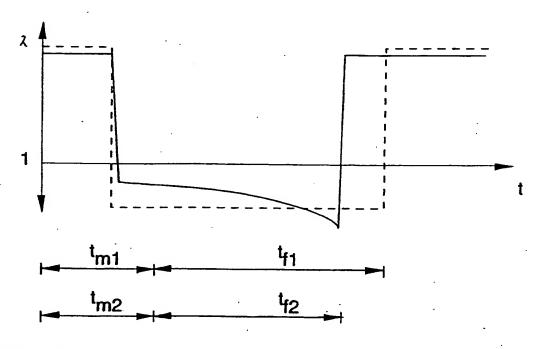


FIG. 2

2/2

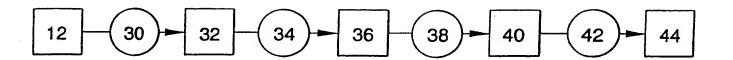


FIG. 3

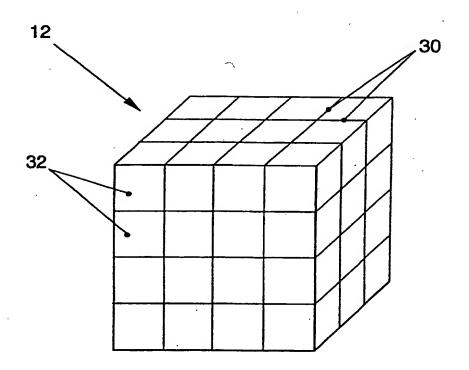


FIG. 4

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No PCT/EP 00/04979

			101/11 00	7 04373
A. CLASS	F02D41/02 F01N3/08			
According	to International Patent Classification (IPC) or to both national class	ssification and IPC		
	SEARCHED			
Minimum d IPC 7	ocumentation searched (classification system followed by classification sy	fication symbols)		
	ation searched other than minimum documentation to the extent t			
ł	data base consulted during the international search (name of data ta, PAJ, EPO-Internal, INSPEC	a base and, where practical, s	search terms used	
C. DOCUM	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the	relevant passages		Relevant to daim No.
A	EP 0 858 837 A (SIEMENS AG) 19 August 1998 (1998-08-19) column 2, line 38 -column 7, line 9; figures			1-4
Α	M. SIDERIS: "Methods for monit diagnosing the efficiency of carconverters" 1998 , ELSEVIER SCIENCE B.V. , XP002149278 115 ISBN: 0-444-82952-0 Studies in Surface Science and Vol. 115 page 239 -page 252; figure 108	talytic AMSTERDAM		1
X Furth	er documents are listed in the continuation of box C.	X Patent family men	nbers are listed in	annex.
"A" documer conside "E" earlier de filing da "L" documer which is citation "O" documer other m "P" documer later tha	nt which may throw doubts on priority claim(s) or s cited to establish the publication date of another or other special reason (as specified) nt referring to an oral disclosure, use, exhibition or neans nt published prior to the international filling date but an the priority date claimed	"T" later document publishe or priority date and not cited to understand the invention "X" document of particular r cannot be considered r involve an inventive six "Y" document of particular r cannot be considered t document is combined ments, such combinate in the art. "&" document member of the	t in conflict with the principle or theological principle or theological principle or campot be ep when the docurelevance; the claisto involve an inversivith one or more on being obvious	e application but ny underlying the med invention a considered to ment is taken alone med invention ntive step when the other such docu- to a person skilled
_	october 2000	Date of mailing of the in 26/10/2000		h report
Name and ma	ailing address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  NL - 2280 HV Rijswijk  Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Authorized officer Sideris, M		

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Invernational Application No
PCT/EP 00/04979

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT  Category Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages  Relevant to claim N				
ategory <sup>a</sup>	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages		nelevant to claim No.	
, A	EP 0 927 818 A (HITACHI LTD) 7 July 1999 (1999-07-07) & WO 98 12423 A (HITACHI LTD) 26 March 1998 (1998-03-26)			
	•			
***************************************				
	·		·	
		• •	•	
		j		
		:		

1

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Invernational Application No PCT/EP 00/04979

Patent document cited in search report	*	Publication date		atent family member(s)	Publication date
EP 0858837	Α	19-08-1998	DE	19705335 C	17-09-1998
EP 0927818	Α	07-07-1999	WO	9812423 A	26-03-1998

### INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

	•	1 ""		
		P	PCT/EP 00/04979	
A. KLASSI IPK 7	FO2D41/02 FO1N3/08			
Nach der ir	nternationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen K	Classifikation und der IPK		
B. RECHE	ACHIERTE GEBIETE			
Recherchies IPK 7	erter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssym FO2D FO1N	rbole )		
Recherchie	erte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen,	soweit diese unter die recherc	chierten Gebiete fallen	
	er internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank Ita, PAJ, EPO-Internal, INSPEC	(Name der Datenbank und ev	vtl. verwendete Suchbegnife)	
C. ALS WE	ESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN			
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Anga	abe der in Betracht kommende	en Teile Betr. Anspruch	Nr.
A	EP 0 858 837 A (SIEMENS AG) 19. August 1998 (1998-08-19) Spalte 2, Zeile 38 -Spalte 7, Ze Abbildungen	19. August 1998 (1998-08-19) Spalte 2, Zeile 38 -Spalte 7, Zeile 9;		
A	M. SIDERIS: "Methods for monitor diagnosing the efficiency of cat converters" 1998 , ELSEVIER SCIENCE B.V. , A XP002149278 115 ISBN: 0-444-82952-0 Studies in Surface Science and C Vol. 115 Seite 239 -Seite 252; Abbildung	alytic AMSTERDAM Catalysis	1	
		-/	·	
	tere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu ehmen	X Siehe Anhang Pater	entfamilie .	
"A" Veröffer aber ni "E" älteres [ Anmek "L" Veröffen scheim andere	e Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :  ntlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert,  iicht als besonders bedeutsam anzusehen ist  Dokumert, das jedoch erst am oder nach dem internationalen  Idedatum veröffentlicht worden ist  ntlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft er-  en zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer  en im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden  ter die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie	oder dem Prioritätsdatun Anmeldung nicht kollidie Erfindung zugrundellege Theorie angegeben ist "X" Veröffentlichung von best kann allein aufgrund dies erfinderischer Tätigkeit b "Y" Veröffentlichung von besk	a, die nach dem internationalen Anmelom veröffentlicht worden ist und mit der ent, sondern nur zum Verständnis des enden Prinzips oder der ihr zugrundelie sonderer Bedeutung; die beanspruchte iser Veröffentlichung nicht als neu ode beruhend betrachtet werden sonderer Bedeutung; die beanspruchte einscher Tätigkeit beruhend betrachtet	r der egenden Erfindung er auf Erfindung

- ausgeführt)
- "O" Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Berutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht "P" Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmetdedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist
- werden, wenn die erimberscher i aligkeit befuhlen betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist
- "&" Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Absendedatum des internationalen Recherchenberichts

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

5. Oktober 2000

26/10/2000

Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde

Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patenttaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Sideris, M

## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Im...nationales Aktenzeichen
PCT/EP 00/04979

C.(Fortsetz	(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN					
Categone -	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	etr. Anspruch Nr.				
P,A A	EP 0 927 818 A (HITACHI LTD) 7. Juli 1999 (1999-07-07) 8 WO 98 12423 A (HITACHI LTD) 26. Mārz 1998 (1998-03-26)					
		·				
,						
-						
		·				
	·	·				
	·					
	·					

1

# 7 5

## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröttentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen PCT/EP 00/04979

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Mitglied(er) der Veröffentlichung Patentlamilie		Datum der Veröffentlichung	
EP 0858837	Α	19-08-1998	DE	19705335 C	17-09-1998
EP 0927818	Α	07-07-1999	WO	9812423 A	26-03-1998